

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES  
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum  
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum  
21. Juli 2005 (21.07.2005)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer  
**WO 2005/065980 A1**

(51) Internationale Patentklassifikation<sup>7</sup>: **B60K 41/00**,  
F02D 41/02, 11/10

(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2004/013482

(22) Internationales Anmeldedatum:  
27. November 2004 (27.11.2004)

(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:  
103 60 727.7 23. Dezember 2003 (23.12.2003) DE  
10 2004 013 512.6 19. März 2004 (19.03.2004) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von  
US): **DAIMLERCHRYSLER AG** [DE/DE]; Epplerstrasse  
225, 70567 Stuttgart (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): **BERNZEN, Werner**  
[DE/DE]; Hauffstrasse 14, 71139 Ehningen (DE).

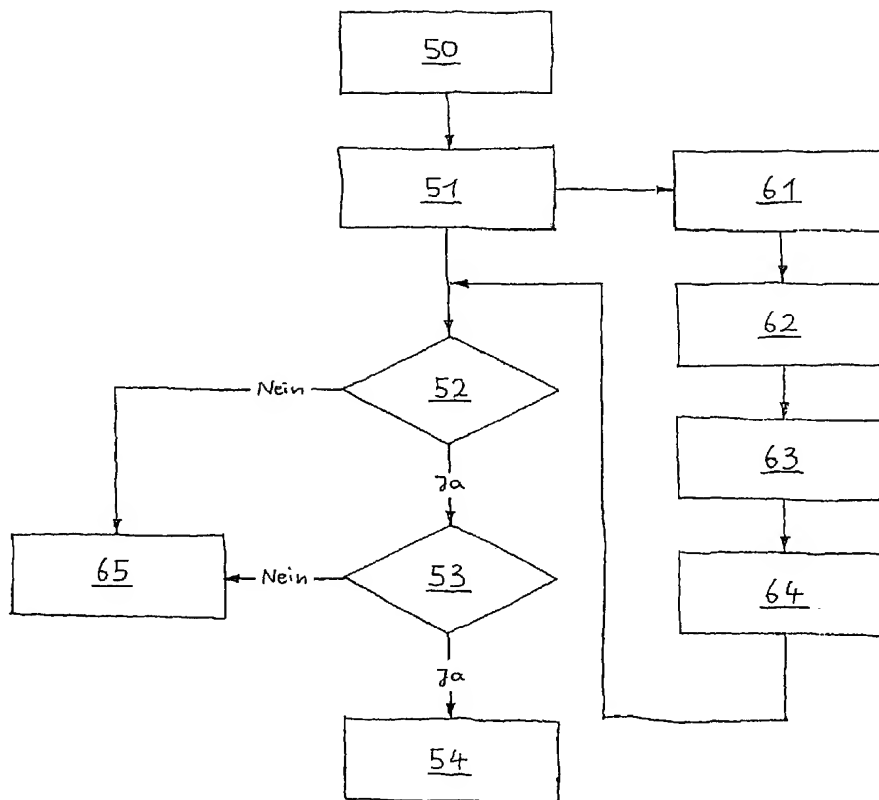
(74) Anwälte: **PFEFFER, Frank** usw.; DaimlerChrysler AG,  
Intellectual Property Management, IPM-C106, 70546  
Stuttgart (DE).

(81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für  
jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL,  
AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH,  
CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: METHOD AND DEVICE FOR INFLUENCING A MOTOR TORQUE

(54) Bezeichnung: VERFAHREN UND VORRICHTUNG ZUR BEEINFLUSSUNG EINES MOTORISTMOMENTS



NEIN = NO  
JA = YES

(57) Abstract: The invention relates to a method and a device for influencing a motor torque, which is produced by a motor (6) that forms part of the drive means (7) of a vehicle. The invention relates to an auxiliary function for executing a creeping motion of a vehicle, even in the event of an uphill start operation or when driving uphill. According to the invention, the motor torque ( $M_i$ ) is determined during an uphill start operation or when driving uphill in accordance with a carriageway inclination variable ( $\Theta^*$ ), which describes a carriageway inclination in the direction of travel and a brake pedal variable (s), which describes the deflection of a brake pedal (9) that is actuated by the driver of the vehicle and that co-operates with braking means (30) of said vehicle.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 2005/065980 A1



FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

**Veröffentlicht:**

— mit internationalem Recherchenbericht

**(84) Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK,

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

---

**(57) Zusammenfassung:** Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Beeinflussung eines Motoristmoments, das von einem Motor (6) abgegeben wird, der Teil von Antriebsmitteln (7) eines Fahrzeugs ist. Die Erfindung betrifft eine Assistenzfunktion zur Durchführung einer Kriechfahrt eines Fahrzeugs auch im Falle eines bergauf gerichteten Anfahrvorgangs oder einer Bergauffahrt. Hierzu wird das Motoristmoment ( $M_i$ ) bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt in Abhängigkeit einer Fahrbanneigungsgrösse ( $\Theta^*$ ), die eine Fahrbahneigung in Fahrtrichtung beschreibt, und einer Bremspedalgrösse (s), die eine durch den Fahrer des Fahrzeugs hervorgerufene Auslenkung eines mit Bremsmitteln (30) des Fahrzeugs zusammenwirkenden Bremspedals (9) beschreibt, ermittelt.

## Verfahren und Vorrichtung zur Beeinflussung eines Motoristmoments

Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Beeinflussung eines Motoristmoments nach dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1 bzw. des Patentanspruchs 18. Die Erfindung betrifft eine Assistenzfunktion zur Durchführung einer Kriechfahrt eines Fahrzeugs auch im Falle eines Fahrtwiderstandes, der aufgrund einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn verursacht wird. Hierzu wird bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt das Motoristmoment, das von einem das Fahrzeug antreibenden Motor abgegeben wird, in Abhängigkeit einer die Fahrbahnneigung in Fahrtrichtung beschreibenden Fahrbahnneigungsgröße ermittelt.

In der Druckschrift DE 198 38 970 A1 ist ein Verfahren veröffentlicht, bei dem eine auf das Fahrzeug entgegen seiner Fahrtrichtung wirkende Hangabtriebskraft ermittelt wird, wobei das Motoristmoment des Motors, der das Fahrzeug antreibt, in Abhängigkeit der ermittelten Hangabtriebskraft in fahrerunabhängiger Weise beeinflusst wird. Das Verfahren hat den Zweck, einen bergauf gerichteten Anfahrvorgang im Falle einer geneigten Fahrbahn zu vereinfachen, indem das Motoristmoment bei einem solchen Anfahrvorgang derart eingestellt wird, dass die auf das Fahrzeug entgegen seiner Fahrtrichtung wirkende Hangabtriebskraft im wesentlichen kompensiert und damit ein Zurückrollen während des Anfahrvorgangs verhindert wird.

Das bekannte Verfahren hat den Nachteil, dass der Fahrer des Fahrzeugs auf die infolge einer geneigten Fahrbahn vorgenom-

mene Beeinflussung des Motoristmoments keinen Einfluss nehmen kann.

Es ist daher die Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein Verfahren bzw. eine Vorrichtung der eingangs genannten Art zu schaffen, bei dem bzw. bei der der Fahrer des Fahrzeugs auf die infolge einer geneigten Fahrbahn vorgenommene Beeinflussung des Motoristmoments Einfluss nehmen kann.

Diese Aufgabe wird gemäß der Merkmale des Patentanspruchs 1 bzw. des Patentanspruchs 18 gelöst.

Bei aktivierter Assistenzfunktion wird ein Motoristmoment eines Motors, der Teil von Antriebsmitteln eines Fahrzeugs ist, bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt des Fahrzeugs in Abhängigkeit einer Fahrbahnneigungsgröße, die eine Fahrbahnneigung in Fahrtrichtung beschreibt, ermittelt. Ferner wird das Motoristmoment in Abhängigkeit einer Bremspedalgröße, die eine durch den Fahrer hervorgerufene Auslenkung eines mit Bremsmitteln des Fahrzeugs zusammenwirkenden Bremspedals beschreibt, ermittelt, sodass es dem Fahrer in einfacher Weise möglich ist, auf eine infolge einer in Fahrtrichtung geneigten Fahrbahn vorgenommene Beeinflussung des Motoristmoments Einfluss zu nehmen.

Vorteilhafte Ausführungen des erfindungsgemäßen Verfahrens gehen aus den Unteransprüchen hervor.

Vorteilhafterweise wird das Motoristmoment bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt derart in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße beeinflusst, dass das Fahrzeug eine von der Fahrbahnneigungsgröße unabhängige niedrige Fahrtgeschwindigkeit einnimmt. Vorteilhafterweise besitzt diese Fahrtgeschwindigkeit einen für eine Kriechfahrt typischen Wert. Somit lässt sich der für eine ebene Fahrbahn gewohnte Kriechvorgang eines Fahrzeugs bzw. die entsprechend gewohnte Kriechfahrt auch für eine geneigte Fahrbahn reali-

sieren. Eine Kriechfahrt kommt bei einem Fahrzeug, das mit einem Automatikgetriebe oder einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatisierter Kupplung ausgestattet ist, vor.

Bei einem Fahrzeug, welches zum einen mit einem Automatikgetriebe oder mit einem automatisierten Schaltgetriebe oder mit einem Getriebe mit automatischer Kupplung und zum anderen mit einer Vorrichtung, in der das erfindungsgemäße Verfahren abläuft, ausgestattet ist, stellt sich eine für eine Kriechfahrt typische niedrige Fahrtgeschwindigkeit bereits bei bloßem Einlegen einer Fahrstufe oder der Rückwärtsfahrstufe bzw. des ersten Vorwärtsgangs oder des Rückwärtsgangs ein. Die sich so ergebende niedrige Fahrtgeschwindigkeit kann der Fahrer dann durch ausschließliche Betätigung des Bremspedals bis auf einen Wert Null reduzieren, indem mit zunehmender Auslenkung des Bremspedals einerseits eine mittels der Bremsmittel in den Radbremseinrichtungen des Fahrzeugs hervorgerufene und das Fahrzeug abbremsende Bremskraft zunimmt und andererseits das vom Motor abgegebene Motoristmoment derart beeinflusst wird, dass es abnimmt, wobei letzteres vor allem den Zweck hat, einen unnötigen Kraftstoffverbrauch zu vermeiden. Die Reduzierung kann hierbei insbesondere stufenlos erfolgen. So kann beispielsweise ein Ein- und Ausparken des Fahrzeugs auf einer geneigten Fahrbahn in komfortabler und sicherer Weise vom Fahrer durch ausschließliche Betätigung des Bremspedals durchgeführt werden.

Die Beeinflussung des Motoristmoments kann einfacherweise durch Bestimmung eines Werts eines Motorsollmoments in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße und der Bremspedalgröße erfolgen, wobei der Wert des Motorsollmoments dann als Vorgabegröße dient, entsprechend der das Motoristmoment eingestellt wird.

Zweckmäßigerweise weist die Bremspedalgröße einen Wertebereich auf, der durch einen unteren Endwert und einen oberen

Endwert gegeben ist, wodurch ein Auslenkungsbereich des Bremspedals definiert wird, in dem das Bremspedal durch den Fahrer ausgelenkt werden kann. Hierbei ist dem unteren Endwert der unbetätigte Zustand des Bremspedals und dem oberen Endwert die maximal mögliche Auslenkung des Bremspedals zugeordnet. Der Wert des Motorsollmoments nimmt ausgehend von einem maximalen Wert beim unteren Endwert in Richtung des oberen Endwerts ab. Somit nimmt beispielsweise eine in kausalem Zusammenhang mit dem Wert des Motorsollmoments stehende niedrige Fahrtgeschwindigkeit in einer für den Fahrer gewohnten Weise mit zunehmender Auslenkung des Bremspedals ab. Ferner besteht vorteilhafterweise die Möglichkeit, dass für Werte der Bremspedalgröße, die größergleich einem in dem durch den unteren Endwert und den oberen Endwert gegebenen Wertebereich liegenden Zwischenwert sind, das Motorsollmoment einen konstanten Wert, vorzugsweise den Wert Null annimmt.

Der maximale Wert des Motorsollmoments kann entsprechend einer Gleichung der Form  $M_{s,max} = M_{s,max}^0 + k \cdot |\Theta^*|$  bestimmt werden, wobei die Größe  $M_{s,max}^0$  den Wert des Motormoments darstellt, der sich durch den Leerlaufregler des Motors bei eingelegter Fahrstufe auf neigungsfreier Fahrbahn einstellt. Durch die Wahl der vorstehenden Funktionalität wird erreicht, dass der Wert des Motorsollmoments zumindest beim unteren Endwert der Bremspedalgröße, also bei unbetätigtem Bremspedal, einen Fahrtwiderstand, der aufgrund einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn verursacht wird, und der durch die Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  beschrieben wird, kompensieren kann. Bei  $k$  handelt es sich um eine faktorielle Funktion, die durch entsprechende Wahl ermöglicht, dass das Fahrzeug zumindest beim unteren Endwert der Bremspedalgröße unabhängig von der Fahrbahnneigungsgröße bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt immer dieselbe niedrige Fahrtgeschwindigkeit einnimmt, wobei die niedrige Fahrtgeschwindigkeit insbesondere einen für eine Kriechfahrt typischen Wert besitzt.

Neben der Beeinflussung des Werts des Motorsollmoments in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße kann der Wert des Motorsollmoments, sowohl bei im wesentlichen neigungsfreier Fahrbahn als auch bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt, zusätzlich in Abhängigkeit einer die Fahrzeugmasse beschreibenden Fahrzeugmassegröße und/oder einer den Rollwiderstand der sich über die Fahrbahn bewegendenden Antriebsräder charakterisierenden Rollwiderstandsgröße bestimmt werden. Damit lässt sich ein erhöhter Fahrtwiderstand durch eine erhöhte Fahrzeugmasse, die sich aus der Fahrzeugleermasse und einer zugeladenen und/oder einer am Fahrzeug angehängten Masse, beispielsweise in Form eines am Fahrzeug angebrachten Anhängers, ergibt, und/oder durch einen erhöhten Rollwiderstand, der beispielsweise infolge von Fahrbahnunebenheiten, wie Steinen, Wurzeln, Schlaglöchern oder Bordsteinen auftritt, kompensieren.

Vorteilhafterweise wird in Abhängigkeit der Bremspedalgröße eine Bremskraft in den Radbremseinrichtungen hervorgerufen, die in für den Fahrer gewohnter Weise ausgehend vom unteren Endwert in Richtung des oberen Endwerts zunimmt. Des weiteren wird der Zwischenwert der Bremspedalgröße in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ermittelt. Die Einstellung des Zwischenwertes kann derart in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße erfolgen, dass das Fahrzeug durch die beim Zwischenwert der Bremspedalgröße in den Radbremseinrichtungen hervorgerufene Bremskraft an einer geneigten Fahrbahn im Stillstand gehalten und damit ein eventuelles Zurückrollen des Fahrzeugs bei einem beim Zwischenwert verschwindenden Wert des Motorsollmoments verhindert wird.

Weiterhin besteht bei einem Fahrzeug mit einem Automatikgetriebe oder einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung die Möglichkeit, den Zwischenwert der Bremspedalgröße in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße so zu ermitteln, dass bei einem Unterschreiten des Werts der Bremspedalgröße unter den Zwischenwert in Rich-

tung des unteren Endwerts die in den Radbremseinrichtungen hervorgerufene Bremskraft und das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments bewirkte Motoristmoment das Fahrzeug an einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn solange im Stillstand halten, bis das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments bewirkte Motoristmoment bei einem ausreichend kleinen Wert der Bremspedalgröße groß genug wird, um das Fahrzeug bergauf in Bewegung zu setzen. Damit wird nicht nur ein Zurückrollen des Fahrzeugs bei einem verschwindenden Wert des Motorsollmoments im Stillstand verhindert, sondern auch eine Bergaufanfahrt ohne Zurückrollen des Fahrzeugs erreicht.

Die Fahrbahnneigungsgröße ergibt sich aus einer Fahrbahn-längsneigungsgröße, die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeug-längsrichtung beschreibt, einer Fahrbahnquerneigungsgröße, die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeugquerrichtung beschreibt, und einer Schwimmwinkelgröße, die einen Schwimmwinkel des Fahrzeugs beschreibt. Die Fahrzeuglängsneigungsgröße kann auf einfache Weise aus einer Differenz einer Gesamtbeschleunigung oder Gesamtverzögerung in Fahrzeuglängsrichtung und einer Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung, die sich aus einer Geschwindigkeitsänderung in Fahrzeuglängsrichtung ergibt, ermittelt werden. Die Gesamtbeschleunigung oder Gesamtverzögerung in Fahrzeuglängsrichtung ergibt sich aus der Summe der in Fahrzeuglängsrichtung am Fahrzeug angreifenden Kräfte und lässt sich mittels eines Längsbeschleunigungssensors messen. Die Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung wird beispielsweise in Abhängigkeit der zeitlichen Änderung einer die Raddrehzahlen wenigstens eines der Antriebsräder des Fahrzeugs beschreibenden Raddrehzahlgröße unter Berücksichtigung einer Lenkwinkelgröße, die einen an den lenkbaren Rädern mittels eines Lenkrads eingestellten Lenkwinkel beschreibt, ermittelt. Die Ermittlung der Fahrbahnquerneigungsgröße kann in entsprechender Weise erfolgen.



Vorteilhafterweise erfolgt eine Erkennung des bergauf gerichteten Anfahrvorgangs oder der Bergauffahrt des Fahrzeugs durch Auswertung einer Gangschaltungsgröße, die den vom Fahrer momentan eingelegten Gang beschreibt oder einer Fahrstufengröße, die die automatisch eingelegte Fahrstufe beschreibt, und der Fahrbahnneigungsgröße.

Die Entscheidung, ob es sich um eine in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigende Fahrbahn handelt, erfolgt dann einfach aus der Gangschaltungsgröße oder Fahrstufengröße, die Auskunft darüber gibt, ob es sich bei dem eingelegten Fahrgang oder der eingelegten Fahrstufe gerade um einen Vorwärtsgang oder um einen Rückwärtsgang handelt, und dem Vorzeichen der ermittelten Fahrbahnneigungsgröße.

Vorteilhafterweise erfolgt die Beeinflussung des Motoristmoments in einem vorgegebenen Fahrtgeschwindigkeitsbereich, wobei die Beeinflussung des Motoristmoments mit zunehmender Fahrtgeschwindigkeit abnimmt.

Zweckmäßigerweise wird das Motoristmoment durch die Fahrbahnneigungsgröße und/oder die Fahrzeugmassegröße und/oder die Rollwiderstandsgröße im wesentlichen nur unterhalb einer vorgegebenen Grenzfahrtgeschwindigkeit beeinflusst. Um dies zu erreichen, wird der Wert des Motorsollmoments bei Überschreiten der vorgegebenen Grenzfahrtgeschwindigkeit mit zunehmender Fahrtgeschwindigkeit verringert. Hierbei kann die Grenzfahrtgeschwindigkeit insbesondere einen für einen Übergang zwischen einer Kriechfahrt und einer Normalfahrt typischen Wert besitzen. Dadurch ist die Assistenzfunktion bedarfsgerecht nur bei niedrigen Fahrtgeschwindigkeiten, die insbesondere für eine Kriechfahrt typische Werte besitzen, aktiv.

Unter dem Begriff „Kriechvorgang“ bzw. „Kriechfahrt“ ist folgendes zu verstehen: Wird bei einem Fahrzeug, welches sich auf einer ebenen Fahrbahn befindet und welches beispielsweise mit einem Automatikgetriebe ausgestattet ist, eine Fahrstufe

ingelegt, so fährt das Fahrzeug aufgrund des vom Motor im Leerlauf abgegebenen Motormoments mit einer geringen Geschwindigkeit, ohne dass der Fahrer das Fahrpedal betätigen muss.

Das erfindungsgemäße Verfahren bzw. die erfindungsgemäße Vorrichtung werden im folgenden anhand der beigefügten Zeichnungen näher erläutert. Dabei zeigen:

Fig. 1 eine schematische Darstellung eines Ausführungsbeispiels einer erfindungsgemäßen Vorrichtung,

Fig. 2 ein Flussdiagramm, aus dem ein Ausführungsbeispiel des erfindungsgemäßen Verfahrens hervorgeht,

Fig. 3 ein Diagramm, aus dem beispielhaft die Abhängigkeit der Bremskraft von der Bremspedalgröße hervorgeht und

Fig. 4 ein Diagramm, aus dem beispielhaft die Abhängigkeit des Werts des Motorsollmoments von der Bremspedalgröße hervorgeht.

Fig. 1 zeigt eine Vorrichtung 5 zur Beeinflussung eines Motoristmoments  $M_1$ , das von einem Motor 6 abgegeben wird, der Teil von Antriebsmitteln 7 eines Fahrzeugs ist, wobei die Vorrichtung 5 dem Fahrer des Fahrzeugs eine Assistenzfunktion zur Durchführung einer Kriechfahrt auch im Falle eines Fahrtwiderstandes, der aufgrund einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn verursacht wird, zur Verfügung stellt.

Hierzu weist die Vorrichtung 5 ein Bremspedal 9 auf, das mit einem Bremspedalsensor 10 zusammenwirkt, der eine Bremspedalgröße  $s$ , die eine durch den Fahrer hervorgerufene Auslenkung des Bremspedals 9 beschreibt, registriert und in ein entsprechendes Auslenkungssignal umwandelt, das neben den Signalen eines am Fahrzeug angebrachten Längsbeschleunigungssensors

15, der eine Gesamtbeschleunigung bzw. Gesamtverzögerung des Fahrzeugs in Fahrzeuglängsrichtung misst, und eines am Fahrzeug angebrachten Querbeschleunigungssensors 16, der eine Gesamtbeschleunigung bzw. Gesamtverzögerung des Fahrzeugs in Fahrzeugquerrichtung misst, einer Auswerteeinheit 17 zugeführt wird. Die Vorrichtung 5 weist außerdem ein Fahrpedal 18 auf, das mit einem Fahrpedalsensor 19 zusammenwirkt, der eine Fahrpedalgröße  $l$  registriert, die eine durch den Fahrer hervorgerufene Auslenkung des Fahrpedals 18 beschreibt, wobei der Fahrpedalsensor 19 die Fahrpedalgröße  $l$  in ein entsprechendes Auslenkungssignal umwandelt, das der Auswerteeinheit 17 zugeführt wird. Darüber hinaus ist ein Lenkrad 25 vorhanden, das mit einem Lenkradsensor 26 zusammenwirkt, der eine Lenkwinkelgröße  $\delta$  registriert, die einen an den nicht dargestellten lenkbaren Rädern des Fahrzeugs mittels des Lenkrads 25 eingestellten Lenkwinkel beschreibt, wobei der Lenkradsensor 26 die Lenkwinkelgröße  $\delta$  in ein entsprechendes Lenkwinkelsignal umwandelt, das neben von Raddrehzahlsensoren 27 herrührenden Signalen ebenfalls der Auswerteeinheit 17 zugeführt wird. Bei modernen Fahrzeugen, die beispielsweise mit einem Antiblockiersystem (ABS) und/oder einer Antriebs-schlupfregelung (ASR) und/oder einem Elektronischen Stabilitäts-Programm (ESP) ausgestattet sind, sind in der Regel die Raddrehzahlsensoren 17 und somit die Raddrehzahl-signale vorhanden. Letztere können über ein im Fahrzeug bereits bestehendes CAN-Bussystem (Controller Area Network) der Auswerteeinheit 17 zugeführt werden. Die Auswerteeinheit 17 ist ihrerseits mit einer Antriebsmittelsteuerung 8 der Antriebsmittel 7 und mit einer Bremsmittelsteuerung 28, die Teil von Bremsmitteln 30 des Fahrzeugs ist, verbunden, um durch Auswertung der der Auswerteeinheit 17 zugeführten Signale über die Antriebsmittelsteuerung 8 den Motor 6 und über die Bremsmittelsteuerung 28 Radbremseinrichtungen 29, die ebenfalls Teil der Bremsmittel 30 sind, anzusteuern. Die Radbremseinrichtungen 29 sind beispielsweise konkret als Radbremszylinder ausgeführt. Antriebsmittelsteuerung 8 und Motor 6 stellen nur einen Teil der Antriebsmittel 7 des Fahrzeugs dar, so

sind beispielweise Getriebe und Kupplung der Übersichtlichkeit halber nicht gezeigt. Weiterhin wird durch die Auswerteeinheit 17 der durch den Fahrer durch Betätigung eines Gangschaltungshebels 36 eingelegte Gang erkannt, wozu der Gangschaltungshebel 36 mit einem Gangerkennungsmittel 37 zusammenwirkt, das eine Gangschaltungsgröße  $x_g$ , die den eingelegten Gang beschreibt, registriert und in ein entsprechendes Gangschaltungssignal umwandelt, das gleichfalls der Auswerteeinheit 17 zugeführt wird. Bei dem Gangschaltungshebel 36 kann es sich um den eines Schaltgetriebes oder eines Automatikgetriebes handeln. Bei einem Automatikgetriebe kann die angewählte Fahrstufe auch ohne Auswertung der Stellung des Gangschaltungshebels 36 erfolgen, beispielsweise durch Auswertung der Eingangs- und der Ausgangsdrehzahl des Automatikgetriebes.

Die Assistenzfunktion wird über einen Schalter 35, der mit der Auswerteeinheit 17 verbunden ist, durch den Fahrer aktiviert und deaktiviert, wobei eine Anwahl des Schalters 35 durch den Fahrer vorzugsweise über eine Menüoberfläche einer im Fahrzeug bereits vorhandenen Kombi-Menüeinheit erfolgt.

Bei aktivierter Assistenzfunktion wird das Motoristmoment  $M_i$ , das von dem Motor 6 abgegeben wird, und der das Fahrzeug über seine Antriebsräder zur Fahrt über eine Fahrbahn antreibt, bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt des Fahrzeugs in Abhängigkeit einer Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$ , die eine Fahrbahnneigung in Fahrtrichtung des Fahrzeugs beschreibt, ermittelt bzw. beeinflusst. Die Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  wird von der Auswerteeinheit 17 anhand der ihr zugeführten Signale bestimmt. Darüber hinaus wird das Motoristmoment  $M_i$  des Motors 6 in Abhängigkeit der Bremspedalgröße  $s$  ermittelt bzw. beeinflusst, wozu die Auswerteeinheit 17 den Motor 6 über die Antriebsmittelsteuerung 8 in Abhängigkeit der Bremspedalgröße  $s$  ansteuert.

Die Vorrichtung 5 wird in einem Fahrzeug mit einem Automatikgetriebe oder einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung eingesetzt. In diesem Fall wird das Motoristmoment  $M_i$  durch entsprechende Ansteuerung der Antriebsmittelsteuerung 8 mittels der Auswerteeinheit 17 bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt derart in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  ermittelt bzw. beeinflusst, dass das Fahrzeug eine von der Fahrbahnneigung unabhängige niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  einnimmt, die insbesondere einen für eine Kriechfahrt typischen Wert besitzt.

Bei einem Fahrzeug mit einem Automatikgetriebe oder mit einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung stellt sich eine für eine Kriechfahrt typische niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  bereits bei bloßem Einlegen einer Fahrstufe oder der Rückwärtsfahrstufe bzw. des ersten Vorwärtsgangs oder des Rückwärtsgangs ein. Die sich so ergebende niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  entspricht typischerweise einer Schrittgeschwindigkeit im Bereich von einigen Kilometern in der Stunde. Durch entsprechende Betätigung des mit den Bremsmitteln 30 und den Antriebsmitteln 7 zusammenwirkenden Bremspedals 9 lässt sich dann die sich so ergebende Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  bis auf einen Wert Null reduzieren, indem mit zunehmender Auslenkung des Bremspedals 9 eine durch die Bremsmittel 30 in den Radbremseinrichtungen 29 des Fahrzeugs hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  zunimmt und das Motoristmoment  $M_i$  gleichzeitig bis auf ein minimales Leerlaufmotoristmoment  $M_{i,0}$  abnimmt, wobei letzteres aufrechterhalten werden muss, um den einwandfreien Betrieb des Motors 6 zu gewährleisten.

Um bei einem Fahrzeug, das mit einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung ausgestattet ist, ein mögliches Abwürgen des Motors 6 bei dem zuvor beschriebenen Abbremsvorgang zu vermeiden, wird die Kupplung bei diesen Getrieben über eine Kupplungsmittelsteue-

rung 38, die mit der Auswerteeinheit 17 zusammenwirkt, in geeigneter Weise geöffnet und geschlossen. Die Kupplungsmitelsteuerung 38 ist bei diesen Fahrzeugen bereits vorhanden und kann im Rahmen der Assistenzfunktion zur Durchführung der Kriechfahrt mitgenutzt werden.

Verfahrensgemäß erfolgt die Beeinflussung des Motoristmoments  $M_i$  durch Bestimmung eines Werts eines Motorsollmoments  $M_s$  in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  und der Bremspedalgröße  $s$  mittels der Auswerteeinheit 17, wobei der Wert des in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  und der Bremspedalgröße  $s$  bestimmten Motorsollmoments  $M_s$  als Vorgabegröße dient, entsprechend der die Auswerteeinheit 17 mittels der Antriebsmittelsteuerung 8 das Motoristmoment  $M_i$  beeinflusst.

Der Wertebereich der Bremspedalgröße  $s$  ist durch einen unteren Endwert  $s_a$  und einen oberen Endwert  $s_b$  gegeben, wodurch ein Auslenkungsbereich des Bremspedals 9 definiert wird, in dem das Bremspedal 9 durch den Fahrer bewegt werden kann. Hierbei ist dem unteren Endwert  $s_a$  der unbetätigte Zustand und dem oberen Endwert  $s_b$  die maximal mögliche Auslenkung des Bremspedals zugeordnet. Bei einer Auslenkung des Bremspedals 9 nimmt der von der Auswerteeinheit 17 bestimmte Wert des Motorsollmoments  $M_s$  ausgehend von einem maximalen Wert des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  beim unteren Endwert  $s_a$  in Richtung des oberen Endwerts  $s_b$  ab, wobei für Werte der Bremspedalgröße  $s$ , die größergleich einem in dem durch den unteren Endwert  $s_a$  und den oberen Endwert  $s_b$  gegebenen Wertebereich liegenden Zwischenwert  $s_0$  sind, das Motorsollmoment  $M_s$  einen konstanten Wert, vorzugsweise den Wert Null annimmt. Der Zwischenwert  $s_0$  der Bremspedalgröße  $s$  beträgt typischerweise 25 bis 35 % der Differenz aus dem oberen Endwert  $s_b$  und dem unteren Endwert  $s_a$ .

Der maximale Wert des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  wird durch die Auswerteeinheit 17 entsprechend einer Gleichung der Form

$$M_{s,max} = M_{s,max}^0 + k \cdot |\Theta^*|$$

bestimmt, wobei die Größe  $M_{s,max}^0$  den Wert des Motormoments  $M_{s,max}$  darstellt, der sich durch den Leerlaufregler des Motors bei eingelegter Fahrstufe auf neigungsfreier Fahrbahn einstellt. Bei  $k$  handelt es sich um eine faktorielle Funktion, die in der Auswerteeinheit 17 abgelegt ist, und derart gewählt wird, dass das Fahrzeug zumindest beim unteren Endwert  $s_a$  der Bremspedalgröße  $s$  unabhängig von der Fahrbahnneigung bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt immer dieselbe niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  einnimmt, wobei die niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  einen für eine Kriechfahrt des Fahrzeugs typischen Wert besitzt.

Neben der Beeinflussung des Werts des Motorsollmoments  $M_s$  in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  wird durch die Auswerteeinheit 17 sowohl bei einer im wesentlichen neigungsfreien Fahrbahn als auch bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt der Wert des Motorsollmoments  $M_s$  zusätzlich in Abhängigkeit einer die Fahrzeugmasse beschreibenden Fahrzeugmassegröße beeinflusst. Die Fahrzeugmasse ergibt sich hierbei aus der Fahrzeugleermasse und einer zugeladenen und/oder am Fahrzeug angehängten Masse, beispielsweise in Form eines am Fahrzeug angebrachten Anhängers. Die Bestimmung der Fahrzeugmasse erfolgt entweder selbsttätig durch eine mit der Auswerteeinheit 17 zusammenwirkende Massebestimmungseinheit 39, beispielsweise nach Art einer in DE 38 43 818 C1 veröffentlichten Vorrichtung, oder aber alternativ durch manuelle Eingabe durch den Fahrer über eine mit der Auswerteeinheit 17 verbundene Masseeingabeeinheit 40. Der Wert des Motorsollmoments  $M_s$  wird von der Auswerteeinheit 17 ausgehend von einem für die Fahrzeugleermasse geltenden Wert des Motorsollmoments  $M_s$  mit zunehmender Fahrzeugmasse erhöht,

um einen erhöhten Fahrtwiderstand aufgrund einer erhöhten Fahrzeugmasse zu kompensieren.

Darüber hinaus wird von der Auswerteeinheit 17 eine den Rollwiderstand der sich über die Fahrbahn bewegenden Fahrzeugräder charakterisierende Rollwiderstandsgröße berücksichtigt, indem die Auswerteeinheit 17 die von den Raddrehzahlsensoren 27 herrührenden Raddrehzahlssignale auswertet und den Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bei einer erheblichen Abnahme der Raddrehzahlen, beispielsweise weil die Fahrzeugräder einen Bordstein anfahren, in entsprechendem Maß erhöht, damit die Kriechfahrt erhalten bleibt oder zumindest nicht gestoppt wird.

Die in Abhängigkeit der Bremspedalgröße  $s$  in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  nimmt in für den Fahrer gewohnter Weise ausgehend vom unteren Endwert  $s_a$  in Richtung des oberen Endwerts  $s_b$  zu, wobei der Zwischenwert  $s_0$  der Bremspedalgröße  $s$  durch die Auswerteeinheit 17 in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  beeinflusst wird. Die Beeinflussung des Zwischenwerts  $s_0$  erfolgt durch die Auswerteeinheit 17 derart, dass das Fahrzeug alleine durch die beim Zwischenwert  $s_0$  in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  an einer geneigten Fahrbahn im Stillstand gehalten und damit ein eventuelles Zurückrollen des Fahrzeugs bei dem beim Zwischenwert  $s_0$  verschwindenden Wert des Motorsollmoments  $M_s$  verhindert wird.

Bei einem Fahrzeug, das ein Automatikgetriebe oder ein automatisiertes Schaltgetriebe oder ein Getriebe mit automatischer Kupplung aufweist, wird der Zwischenwert  $s_0$  der Bremspedalgröße  $s$  von der Auswerteeinheit 17 in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  darüber hinaus so eingestellt bzw. ermittelt, dass bei einem Unterschreiten der Bremspedalgröße  $s$  unter den Zwischenwert  $s_0$  in Richtung des unteren Endwerts  $s_a$  die in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  und das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments



$M_s$  bewirkte Motoristmoment  $M_i$  das Fahrzeug an einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn solange im Stillstand halten, bis das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bewirkte Motoristmoment  $M_i$  bei einem ausreichend kleinen Wert der Bremspedalgröße  $s$  groß genug wird, um das Fahrzeug bergauf in Bewegung zu setzen.

Die Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  wird von der Auswerteeinheit 17 aus einer Fahrbahnlängsneigungsgröße  $\Theta$ , die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeuglängsrichtung beschreibt, einer Fahrbahnquerneigungsgröße  $\Phi$ , die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeugquerrichtung beschreibt, und einer Schwimmwinkelgröße  $\beta$ , die einen Schwimmwinkel des Fahrzeugs beschreibt, ermittelt. Die Ermittlung kann beispielsweise in ausreichender Genauigkeit entsprechend einer Gleichung der Form

$$\Theta^* = \Theta \cdot \cos\beta + \Phi \cdot \sin\beta$$

erfolgen, die in der Auswerteeinheit 17 abgelegt ist. Die Schwimmwinkelgröße  $\beta$  wird beispielsweise in für die Anwendung ausreichender Genauigkeit gemäß eines Einspur-Fahrzeugmodells unter Vernachlässigung von auf das Fahrzeug wirkenden Seitenkräften aus der Lenkwinkelgröße  $\delta$  bestimmt.

Die Fahrbahnlängsneigungsgröße  $\Theta$  wird durch die Auswerteeinheit 17 aus einer Differenz einer Gesamtbeschleunigung oder Gesamtverzögerung in Fahrzeuglängsrichtung, die sich aus der Summe der in Fahrzeuglängsrichtung am Fahrzeug angreifenden Kräfte ergibt, und die mittels des Längsbeschleunigungssensors 15 gemessen wird, und einer Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung, die sich aus einer Geschwindigkeitsänderung des Fahrzeugs in Fahrzeuglängsrichtung ergibt, ermittelt. Die Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung wird in Abhängigkeit der zeitlichen Änderung einer der Raddrehzahlen wenigstens eines der Fahrzeugräder beschreibenden Raddrehzahlgröße unter Berücksichtigung der Lenkwinkelgröße  $\delta$  ermittelt. Die Ermittlung der Fahr-

bahnquerneigungsgröße  $\Phi$  erfolgt in entsprechender Weise, wobei statt des Längsbeschleunigungssensors 15 der Querschleunigungssensor 16 Verwendung findet.

Die Erkennung der in der durch den Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn, also eines bergauf gerichteten Anfahrvorgangs oder einer Bergauffahrt erfolgt durch die Auswerteeinheit 17 durch Auswertung der Gangschaltungsgröße  $x_g$  oder der Fahrstufengröße  $x_g'$  und der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$ , indem eine sich aus der Gangschaltungsgröße  $x_g$  oder der Fahrstufengröße  $x_g'$  ergebende Information, die Auskunft darüber gibt, ob gerade ein Vorwärtsgang oder ein Rückwärtsgang am Gangschaltungshebel 36 eingelegt ist, und die Information über das momentane Vorzeichen der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  von der Auswerteeinheit 17 herangezogen wird.

Das Motoristmoment  $M_i$  wird durch die Auswerteeinheit 17 in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  und/oder der Rollwiderstandsgröße und/oder der Fahrzeugmassegröße im wesentlichen nur unterhalb einer vorgegebenen und in der Auswerteeinheit 17 abgelegten Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$  beeinflusst. Dazu wird der Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bei Überschreiten der Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$  mit zunehmender Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  verringert, wobei die Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$  einen für einen Übergang zwischen der Kriechfahrt und einer Normalfahrt des Fahrzeugs typischen Wert besitzt. Die Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$ , die folglich den Übergang von der Kriechfahrt zur Normalfahrt definiert, besitzt typischerweise einen Wert im Bereich von einigen Kilometern in der Stunde.

Weist das Fahrzeug eine niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  auf, die insbesondere einen für eine Kriechfahrt typischen Wert besitzt, so wird im Falle einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung abfallenden Fahrbahn von der Auswerteeinheit 17 die in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  selbsttätig in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  derart beeinflusst, dass das Fahrzeug maximal eine vorgegebe-

ne und in der Auswerteeinheit 17 abgelegte Höchstfahrtgeschwindigkeit  $v_{fh}$  einnehmen kann, sodass verhindert wird, dass die niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  des Fahrzeugs bei durch den Fahrer unbetätigtem oder nicht ausreichend betätigtem Bremspedal 9 unkontrolliert zunehmen kann. Bei einer Auslenkung des Fahrpedals 18 zum Zwecke der Beschleunigung des Fahrzeugs wird die in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  von der Auswerteeinheit 17 in geeigneter Weise in Abhängigkeit der Fahrpedalgröße 1 verringert.

Fig. 2 zeigt in Form eines Flussdiagramms eine Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens zur Beeinflussung des Motoristmoments  $M_i$ , das vom Motor 6 des Fahrzeugs abgegeben wird und welches in der erfindungsgemäßen Vorrichtung abläuft.

Das Verfahren wird in einem Initialisierungsschritt 50 gestartet, in dem die Fahrbahnlängsneigungsgröße  $\Theta$ , die Fahrbahnquerneigungsgröße  $\Phi$ , die Schwimmwinkelgröße  $\beta$ , die Bremspedalgröße  $s$ , die Gangschaltungsgröße  $x_g$  oder Fahrstufengröße  $x_g'$  und die Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  des Fahrzeugs bestimmt werden. Auf den Initialisierungsschritt 50 folgt ein erster Hauptschritt 51, in dem aus der Fahrbahnlängsneigungsgröße  $\Theta$ , der Fahrbahnquerneigungsgröße  $\Phi$  und der Schwimmwinkelgröße  $\beta$  die Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  bestimmt wird.

Die im ersten Hauptschritt 51 bestimmte Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  wird in einem ersten Nebenschritt 61 zur Bestimmung des Zwischenwerts  $s_0$  der Bremspedalgröße  $s$  und des maximalen Werts des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  herangezogen, wobei die Bestimmung des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  unter Berücksichtigung der faktoriellen Funktion  $k$  erfolgt.

In einem zweiten Nebenschritt 62 wird eine dem im Initialisierungsschritt 50 bestimmten Wertepaar  $\{M_{s,max}, s_0\}$  entsprechende Kennlinie des Motorsollmoments  $M_s$  ermittelt. Die ermittelte Kennlinie des Motorsollmoments  $M_s$  verläuft idealer-

weise derart, dass das mit einem Automatikgetriebe oder einem automatisierten Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung ausgestattete Fahrzeug bei einer bestimmten Bremspedalgröße  $s$ , die in dem durch den unteren Endwert  $s_a$  und den Zwischenwert  $s_0$  gegebenen Wertebereich liegt, unabhängig von der Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  grundsätzlich die gleiche, für die Kriechfahrt des Fahrzeugs typische niedrige Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  einnimmt. In einem dritten Nebenschritt 63 wird dann anhand der ermittelten Kennlinie ein der momentanen Bremspedalgröße  $s$  entsprechender Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bestimmt. Überschreitet die Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  des Fahrzeugs die vorgegebene Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$ , wird der Wert des Motorsollmoments  $M_s$  in einem vierten Nebenschritt 64 mit zunehmender Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  bis auf Null verringert, sodass in diesem Fall kein Einfluss mehr auf das Motoristmoment  $M_i$  genommen wird. Die Grenzfahrtgeschwindigkeit  $v_{fg}$  weist insbesondere einen für einen Übergang zwischen einer Kriechfahrt und einer Normalfahrt typischen Wert auf.

Die im ersten Hauptschritt 51 bestimmte Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  wird weiterhin in einem zweiten Hauptschritt 52 herangezogen, in dem anhand des Vorzeichens der Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  und der im Initialisierungsschritt 50 bestimmten Gangschaltungsgröße  $x_g$  oder Fahrstufengröße  $x_g'$  eine in der durch den Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigende Fahrbahn, also ein bergauf gerichteter Anfahrvorgang oder eine Bergauffahrt erkannt wird.

Handelt es sich um eine in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigende Fahrbahn, so wird weiterhin in einem dritten Hauptschritt überprüft, ob die Assistenzfunktion aktiviert ist. Ist dies der Fall, erfolgt in einem vierten Hauptschritt 54 die Ansteuerung der Antriebsmittelsteuerung 7 entsprechend dem im vierten Nebenschritt 64 bestimmten Motorsollmoments  $M_s$ .

Wird im zweiten Hauptschritt 52 hingegen festgestellt, dass es sich um keine in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigende Fahrbahn handelt, und/oder wird im dritten Hauptschritt 53 festgestellt, dass die Assistenzfunktion deaktiviert ist, so wird der Wert des Motorsollmoments  $M_s$  in einem fünften Nebenschritt 65 auf den Wert Null gesetzt, sodass kein Einfluss auf das Motoristmoment  $M_i$  genommen wird.

Fig. 3 zeigt ein Diagramm, aus dem beispielhaft die Abhängigkeit der Bremskraft  $F_v$  von der Bremspedalgröße  $s$  hervorgeht. Hierbei nimmt die Bremskraft  $F_v$  in für den Fahrer gewohnter Weise mit zunehmender Bremspedalgröße  $s$ , also zunehmender Auslenkung des Bremspedals  $\vartheta$ , ausgehend vom unteren Endwert  $s_a$ , bei dem die Bremskraft  $F_v$  einen Wert Null besitzt, in Richtung des oberen Endwerts  $s_b$  zu.

Fig. 4 zeigt ein Diagramm, aus dem beispielhaft die Abhängigkeit des Werts des Motorsollmoments  $M_s$  von der Bremspedalgröße  $s$  hervorgeht. Zu erkennen ist grundsätzlich eine Abnahme des Werts des Motorsollmoments  $M_s$  ausgehend vom unteren Endwert  $s_a$  in Richtung des oberen Endwerts  $s_b$ .

Bleibt der Einfachheit halber vorerst der Einfluss der Fahrzeugmassegröße und der Rollwiderstandsgröße unberücksichtigt, so entspricht jede der drei abgebildeten Kennlinien a, b oder c einer bestimmten Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$ , wobei die durchgezogene Kennlinie a eine im wesentlichen neigungsfreie Fahrbahn bzw. eine in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung abfallende Fahrbahn repräsentieren soll. Im Falle einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn werden der maximale Wert des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  und der Zwischenwert  $s_0$  mit zunehmenden Betrag der Fahrbahnneigungsgröße  $\theta^*$  erhöht, sodass sich eine gestrichelte Kennlinie b ergibt, die oberhalb der durchgezogenen Kennlinie a liegt.

Die Bestimmung des maximalen Werts des Motorsollmoments  $M_{s,max}$  erfolgt im Falle einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrich-

tung ansteigenden Fahrbahn entsprechend der Gleichung der Form  $M_{s,\max} = M_{s,\max}^0 + k \cdot |\Theta^*|$ , sodass der Wert des maximalen Motorsollmoments  $M_{s,\max}$  ausgehend vom Wert  $M_{s,\max}^0$  mit zunehmendem Betrag der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  größer wird.

Die Bestimmung des Zwischenwerts  $s_0$  der Bremspedalgröße  $s$  geschieht entweder derart, dass die beim Zwischenwert  $s_0$  in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  in Fig. 3 gerade groß genug ist, um das Fahrzeug an einer geneigten Fahrbahn sicher im Stillstand zu halten oder aber darüber hinaus derart, dass bei einem Unterschreiten der Bremspedalgröße  $s$  unter den Zwischenwert  $s_0$  in Richtung des unteren Endwerts  $s_a$  die in den Radbremseinrichtungen 29 hervorgerufene Bremskraft  $F_v$  in Fig. 3 und das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bewirkte Motoristmoment  $M_i$  das Fahrzeug an einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn solange im Stillstand halten, bis das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments  $M_s$  bewirkte Motoristmoment  $M_i$  bei einem ausreichend kleinen Wert der Bremspedalgröße  $s$  groß genug wird, um das Fahrzeug bergauf in Bewegung zu setzen. So ergibt sich ein mit dem Betrag der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  zunehmender Zwischenwert  $s_0$ .

Bei den Kennlinien muss es sich nicht um Geraden handeln, vielmehr sind auch beliebige andere Kennlinienverläufe, symbolisch durch eine strichpunktierte Kennlinie  $c$  dargestellt, denkbar, die zu einer von der Fahrbahnneigungsgröße  $\Theta^*$  unabhängigen niedrigen Fahrtgeschwindigkeit  $v_f$  führen.

## Patentansprüche

1. Verfahren zur Beeinflussung eines Motoristmoments, das von einem Motor (6) abgegeben wird, der Teil von Antriebsmitteln (7) eines Fahrzeugs ist, wobei das Motoristmoment ( $M_i$ ) bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt des Fahrzeugs in Abhängigkeit einer ermittelten Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ), die eine Fahrbahnneigung in Fahrtrichtung beschreibt, ermittelt wird,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass eine Bremspedalgröße (s) ermittelt wird, die eine durch den Fahrer hervorgerufene Auslenkung eines mit Bremsmitteln (30) des Fahrzeugs zusammenwirkenden Bremspedals (9) beschreibt, wobei das vom Motor (6) abgegebene Motoristmoment ( $M_i$ ) ferner in Abhängigkeit der ermittelten Bremspedalgröße (s) ermittelt wird.
2. Verfahren nach Anspruch 1,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass das Motoristmoment ( $M_i$ ) derart in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) ermittelt wird, dass das Fahrzeug eine von der Fahrbahnneigung unabhängige niedrige Fahrtgeschwindigkeit ( $v_f$ ) einnimmt, die insbesondere einen für eine Kriechfahrt, wie sie bei einem Fahrzeug, das mit einem Automatikgetriebe oder einem automatischen Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung ausgestattet ist, vorkommt, typischen Wert besitzt.

3. Verfahren nach Anspruch 1,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\Theta^*$ ) und der Bremspedalgröße ( $s$ ) ein Wert für ein Motorsollmoment ( $M_s$ ) bestimmt wird, und dass das Motoristmoment ( $M_i$ ) entsprechend dem bestimmten Wert des Motorsollmoments ( $M_s$ ) eingestellt wird.
4. Verfahren nach Anspruch 3,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Bremspedalgröße ( $s$ ) einen Wertebereich aufweist, der durch einen unteren Endwert ( $s_a$ ), der mit dem unbetätigten Zustand des Bremspedals (9) übereinstimmt, und einen oberen Endwert ( $s_b$ ), der der maximal möglichen Auslenkung des Bremspedals (9) entspricht, gegeben ist, wobei der Wert des Motorsollmoments ( $M_s$ ) ausgehend von einem maximalen Wert ( $M_{s,max}$ ) beim unteren Endwert ( $s_a$ ) in Richtung des oberen Endwerts ( $s_b$ ) abnimmt.
5. Verfahren nach Anspruch 4,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass für Werte der Bremspedalgröße ( $s$ ), die größergleich einem in dem durch den unteren Endwert ( $s_a$ ) und den oberen Endwert ( $s_b$ ) gegebenen Wertebereich liegenden Zwischenwert ( $s_0$ ) sind, das Motorsollmoment ( $M_s$ ) einen konstanten Wert, insbesondere den Wert Null annimmt.
6. Verfahren nach Anspruch 4,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der maximale Wert des Motorsollmoments ( $M_{s,max}$ ) in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\Theta^*$ ) entsprechend einer Gleichung der Form  $M_{s,max} = M_{s,max}^0 + k \cdot |\Theta^*|$  bestimmt wird, wobei  $k$  eine faktorielle Funktion und  $M_{s,max}^0$  den Wert des Motormoments ( $M_s$ ) darstellt, der sich durch den Leerlaufregler des Motors bei eingelegter Fahrstufe auf neigungsfreier Fahrbahn ergibt.



7. Verfahren nach Anspruch 6,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die faktorielle Funktion ( $k$ ) so gewählt wird, dass das Fahrzeug zumindest beim unteren Endwert ( $s_a$ ) der Bremspedalgröße ( $s$ ) eine von der Fahrbahnneigung unabhängige niedrige Fahrtgeschwindigkeit ( $v_f$ ) einnimmt, die insbesondere einen für eine Kriechfahrt, wie sie bei einem Fahrzeug, das mit einem Automatikgetriebe oder einem automatischen Schaltgetriebe oder einem Getriebe mit automatischer Kupplung ausgestattet ist, vorkommt, typischen Wert besitzt.
8. Verfahren nach Anspruch 3,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Wert des Motorsollmoments ( $M_s$ ) zusätzlich in Abhängigkeit einer die Fahrzeugmasse beschreibenden Fahrzeugmassegröße und/oder einer den Rollwiderstand der sich über die Fahrbahn bewegendenden Antriebsräder charakterisierenden Rollwiderstandsgröße bestimmt wird.
9. Verfahren nach Anspruch 4,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass in Abhängigkeit der Bremspedalgröße ( $s$ ) eine Bremskraft ( $F_v$ ) in Radbremseinrichtungen (29) des Fahrzeugs hervorgerufen wird, die ausgehend vom unteren Endwert ( $s_a$ ) in Richtung des oberen Endwerts ( $s_b$ ) zunimmt.
10. Verfahren nach Anspruch 5,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Zwischenwert ( $s_0$ ) der Bremspedalgröße ( $s$ ) in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) ermittelt wird.
11. Verfahren nach Anspruch 5,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Zwischenwert ( $s_0$ ) in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) derart ermittelt wird, dass das Fahrzeug durch die beim Zwischenwert ( $s_0$ ) in den Radbremsein-

richtungen (29) des Fahrzeugs hervorgerufene Bremskraft ( $F_v$ ) an einer geneigten Fahrbahn im Stillstand gehalten wird.

12. Verfahren nach Anspruch 11,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Zwischenwert ( $s_0$ ) in Abhängigkeit der Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) derart ermittelt wird, dass bei einem Unterschreiten des Werts der Bremspedalgröße ( $s$ ) unter den Zwischenwert ( $s_0$ ) in Richtung des unteren Endwerts ( $s_a$ ) die in den Radbremseinrichtungen (29) hervorgerufene Bremskraft ( $F_v$ ) und das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments ( $M_s$ ) bewirkte Motoristmoment ( $M_i$ ) das Fahrzeug solange auf einer in der vom Fahrer gewählten Fahrtrichtung ansteigenden Fahrbahn im Stillstand halten, bis das entsprechend dem Wert des Motorsollmoments ( $M_s$ ) bewirkte Motoristmoment ( $M_i$ ) bei einem ausreichend kleinen Wert der Bremspedalgröße ( $s$ ) groß genug wird, um das Fahrzeug auf der geneigten Fahrbahn bergauf in Bewegung zu setzen.
13. Verfahren nach Anspruch 1,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) aus einer Fahrbahn-längsneigungsgröße ( $\theta$ ), die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeuglängsrichtung beschreibt, einer Fahrbahnquerneigungsgröße ( $\Phi$ ), die eine Fahrbahnneigung in Fahrzeugquerrichtung beschreibt, und einer Schwimmwinkelgröße ( $\beta$ ), die einen Schwimmwinkel des Fahrzeugs beschreibt, ermittelt wird.
14. Verfahren nach Anspruch 13,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Fahrbahnlängsneigungsgröße ( $\theta$ ) aus einer Differenz einer Gesamtbeschleunigung oder Gesamtverzögerung in Fahrzeuglängsrichtung und einer Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung, die sich aus einer

Geschwindigkeitsänderung in Fahrzeuglängsrichtung ergibt, ermittelt wird, und/oder dass die Fahrbahnquerneigungsgröße ( $\Phi$ ) aus einer Differenz einer Gesamtbeschleunigung oder Gesamtverzögerung in Fahrzeugquerrichtung und einer Fahrzeugquerbeschleunigung oder Fahrzeugquerverzögerung, die sich aus einer Geschwindigkeitsänderung in Fahrzeugquerrichtung ergibt, ermittelt wird.

15. Verfahren nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, dass die Fahrzeuglängsbeschleunigung oder Fahrzeuglängsverzögerung und/oder die Fahrzeugquerbeschleunigung oder Fahrzeugquerverzögerung in Abhängigkeit der zeitlichen Änderung einer die Raddrehzahlen wenigstens eines der Antriebsräder des Fahrzeugs beschreibenden Raddrehzahlgröße ermittelt wird, wobei eine Lenkwinkelgröße ( $\delta$ ), die einen an den lenkbaren Rädern des Fahrzeugs mittels eines Lenkrades (25) eingestellten Lenkwinkel beschreibt, berücksichtigt wird.
16. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass eine Erkennung des bergauf gerichteten Anfahrvorgangs oder der Bergauffahrt durch Auswertung einer Gangschaltungsgröße ( $x_g$ ), die den vom Fahrer eingelegten Gang beschreibt, oder einer Fahrstufengröße ( $x_g'$ ), die die automatisch eingelegte Fahrstufe beschreibt, und der Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) erfolgt.
17. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Beeinflussung des Motoristmoments ( $M_i$ ) in einem vorgegebenen Fahrtgeschwindigkeitsbereich erfolgt, wobei die Beeinflussung des Motoristmoments ( $M_i$ ) mit zunehmender Fahrtgeschwindigkeit ( $v_f$ ) abnimmt.

18. Vorrichtung zur Beeinflussung eines Motoristmoments, das von einem Motor (6) abgegeben wird, der Teil von Antriebsmitteln (7) eines Fahrzeugs ist, wobei die Vorrichtung Mittel (15, 16, 17, 25, 26, 27) enthält, mit denen eine Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ), die eine Fahrbahnneigung in Fahrtrichtung beschreibt, ermittelt wird und Mittel (8, 17) enthält, mit denen das Motoristmoment ( $M_i$ ) bei einem bergauf gerichteten Anfahrvorgang oder einer Bergauffahrt in Abhängigkeit der ermittelten Fahrbahnneigungsgröße ( $\theta^*$ ) ermittelt wird, dadurch gekennzeichnet, dass Mittel (9, 10, 17) vorhanden sind, mit denen eine Bremspedalgröße (s), die eine durch den Fahrer hervorgerufene Auslenkung eines mit Bremsmitteln (30) des Fahrzeugs zusammenwirkenden Bremspedals (9) beschreibt, ermittelt wird, und dass das vom Motor (6) abgegebene Motoristmoment ( $M_i$ ) ferner in Abhängigkeit der ermittelten Bremspedalgröße (s) ermittelt wird.

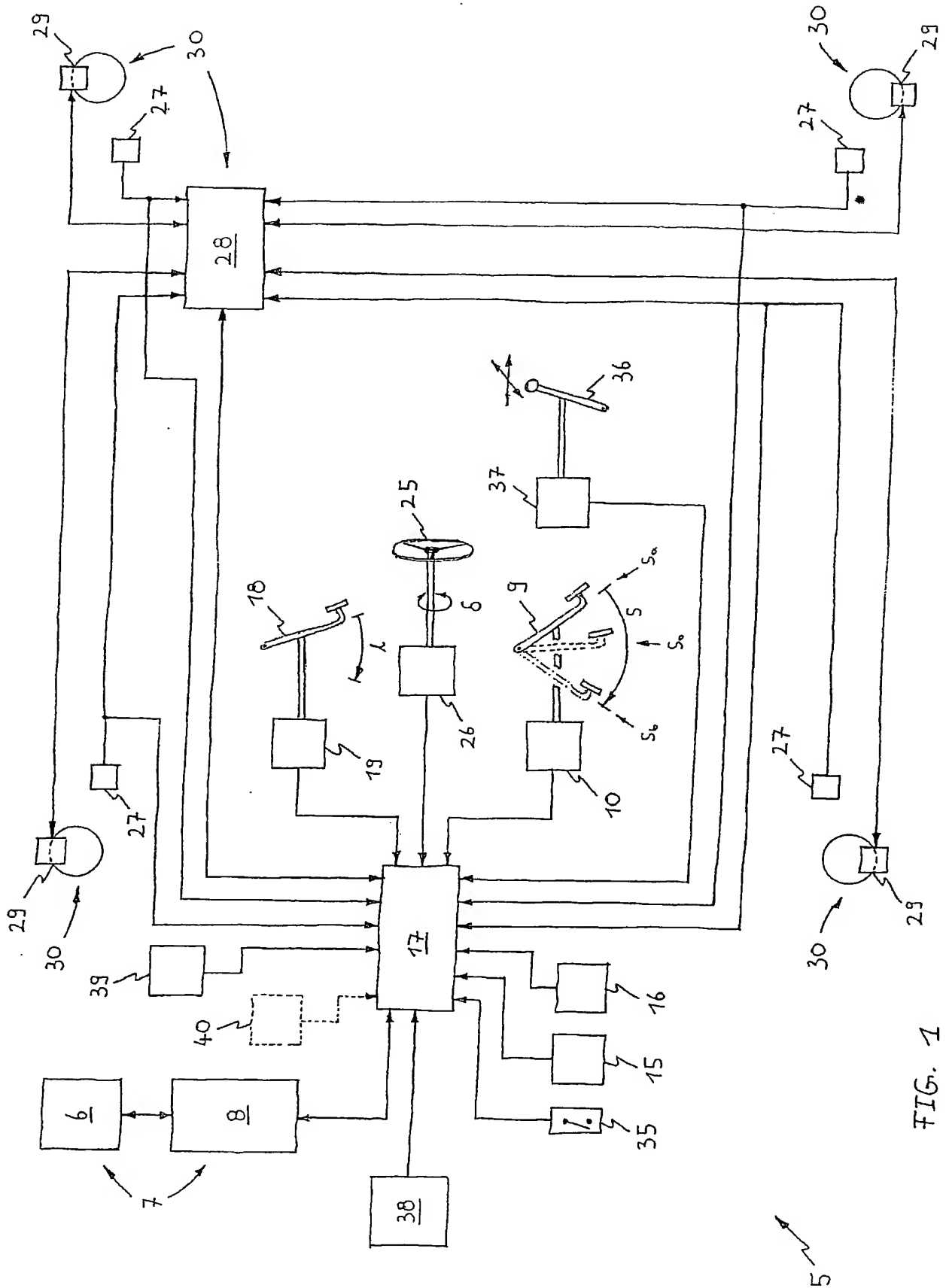


FIG. 1

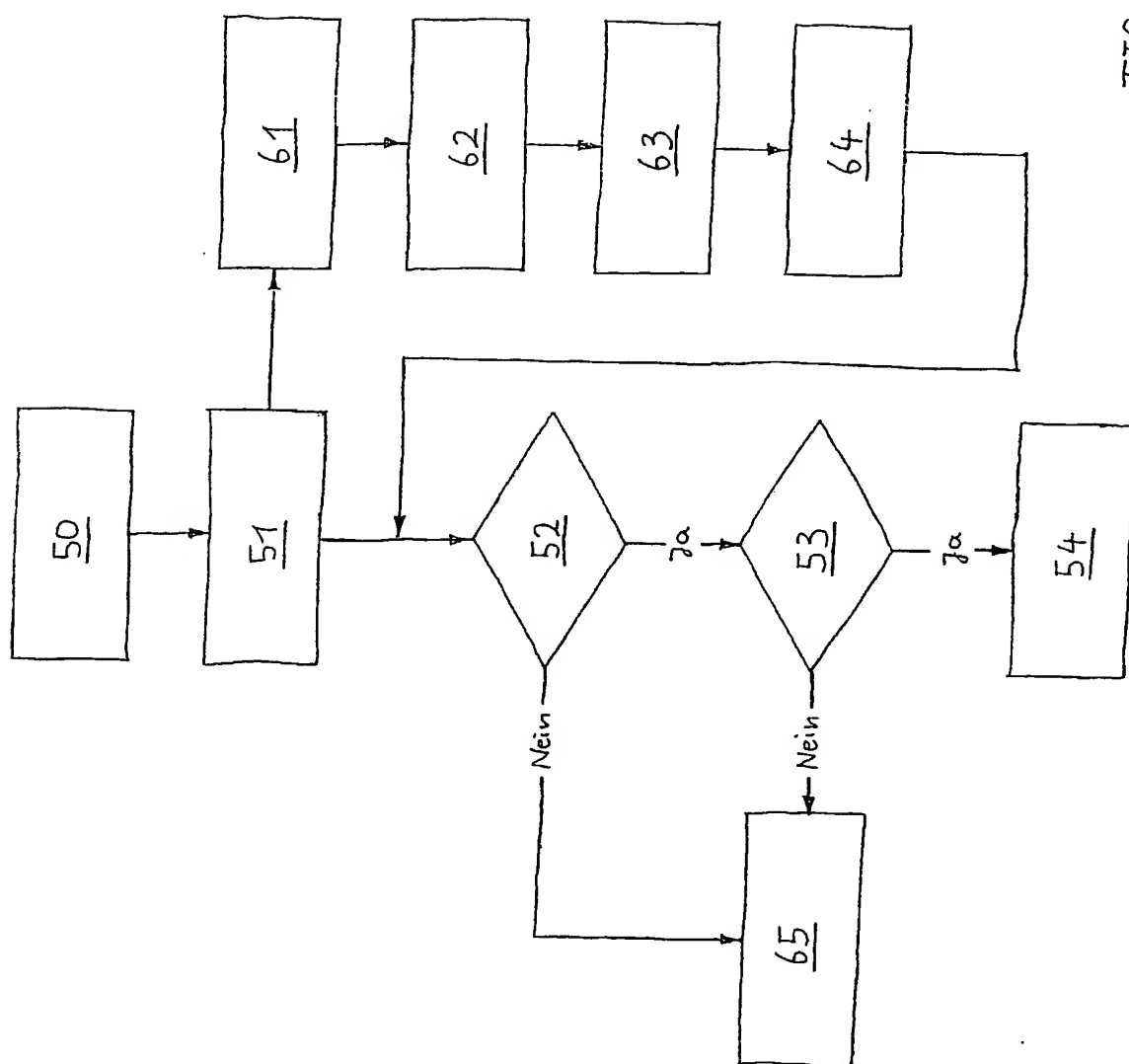
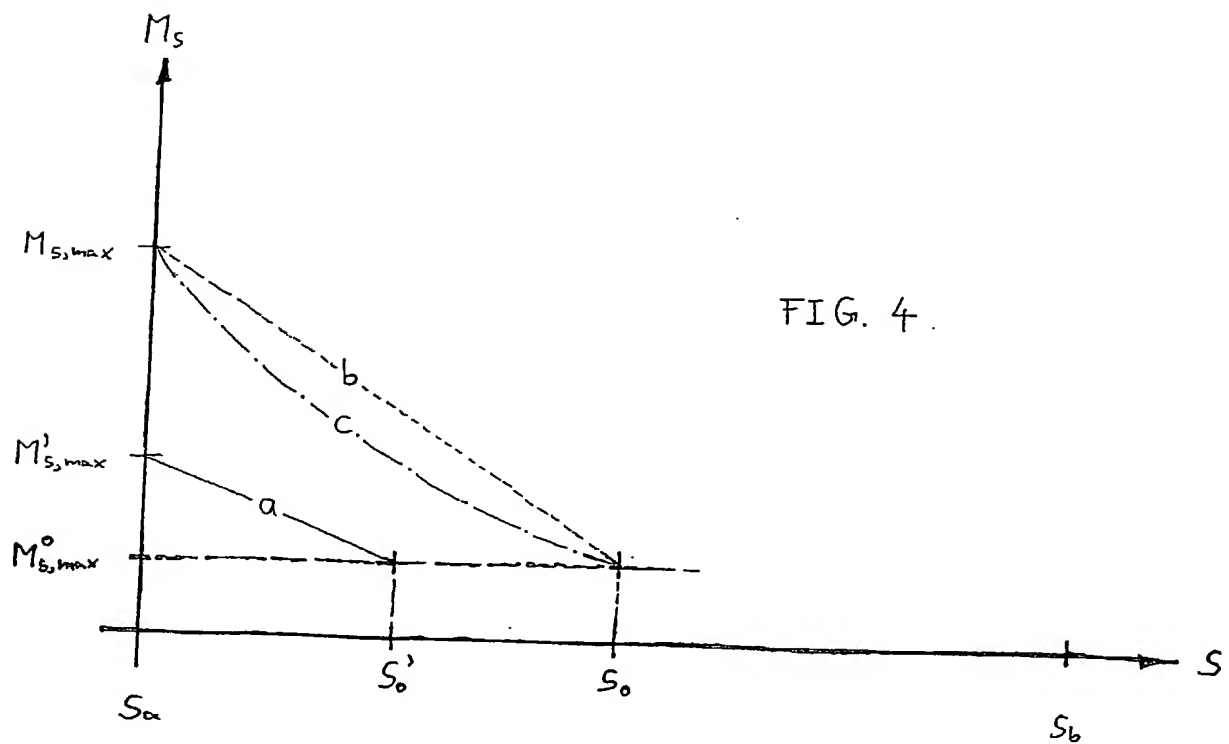
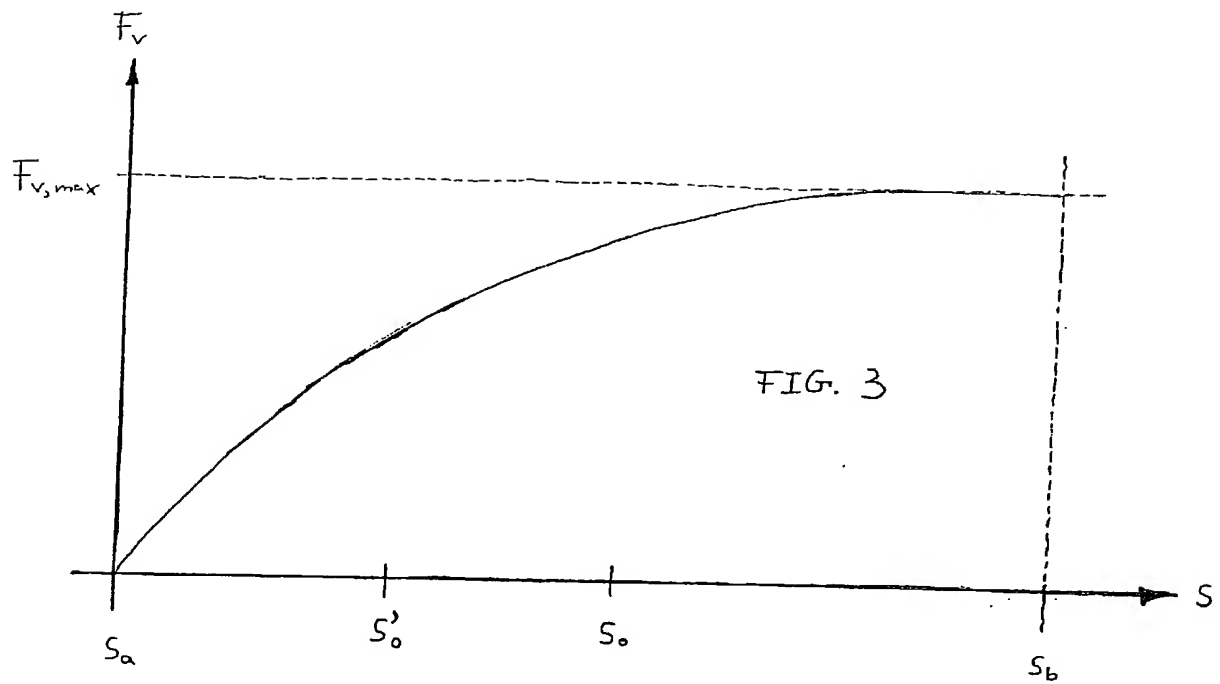


FIG. 2

3/3



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Internat      pplication No  
PCT/EP2004/013482

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7      B60K41/00      F02D41/02      F02D11/10

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7      B60K      F02D

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	DE 43 28 893 A1 (HITACHI, LTD., TOKIO/TOKYO, JP) 10 March 1994 (1994-03-10) page 4, line 24 - page 4, line 47 claims 1,2,6,11,21; figures 16,17,23,54,55 page 5, line 1 - page 5, line 10 -----	1-3,8, 16,18
X	US 6 416 441 B1 (ECKERT ALFRED ET AL) 9 July 2002 (2002-07-09) claims 9,27,29,30 -----	1,18
E	FR 2 858 032 A (DELPHI TECHNOLOGIES INCORPORATED) 28 January 2005 (2005-01-28) page 16, line 9 - page 16, line 22 page 17, line 34 - page 18, line 4 claim 1; figures 1,5,8 ----- -/--	1,18

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

\* Special categories of cited documents:

- \*A\* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- \*E\* earlier document but published on or after the international filing date
- \*L\* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- \*O\* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- \*P\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

\*T\* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

\*X\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

\*Y\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

\* & \* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

30 March 2005

Date of mailing of the international search report

07/04/2005

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Kyriakides, L



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Internati .pplication No  
PCT/EP2004/013482

## C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	FR 2 828 450 A (RENAULT) 14 February 2003 (2003-02-14) abstract; claims 1,3,17 -----	1,18
A	DE 198 38 970 A1 (BAYERISCHE MOTOREN WERKE AG) 2 March 2000 (2000-03-02) claim 1 -----	1,18
A	DE 198 02 217 A1 (ITT MANUFACTURING ENTERPRISES, INC., WILMINGTON, DEL., US) 22 April 1999 (1999-04-22) abstract; claims 1,9,27,29,30 -----	1-18
A	EP 1 342 607 A (HITACHI, LTD) 10 September 2003 (2003-09-10) abstract -----	1-18
A	US 2001/013701 A1 (ONOHAMA TAIICHI ET AL) 16 August 2001 (2001-08-16) abstract -----	1-18
A	EP 0 132 753 A (SHELL OIL COMPANY) 13 February 1985 (1985-02-13) abstract -----	1-18
A	GB 2 325 059 A (* ROVER GROUP LIMITED) 11 November 1998 (1998-11-11) abstract -----	1-18

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Internat Application No  
PCT/EP2004/013482

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
DE 4328893	A1	10-03-1994	JP 6074320 A 15-03-1994
		US 5925087 A 20-07-1999	
		JP 3548692 B2 28-07-2004	
		JP 11325227 A 26-11-1999	
		JP 3126525 B2 22-01-2001	
		JP 6147304 A 27-05-1994	
		JP 2004108589 A 08-04-2004	
US 6416441	B1	09-07-2002	DE 19802217 A1 22-04-1999
			DE 59806886 D1 13-02-2003
			WO 9920921 A1 29-04-1999
			EP 1023546 A1 02-08-2000
			JP 2001521098 T 06-11-2001
			US 2003040862 A1 27-02-2003
FR 2858032	A	28-01-2005	FR 2858032 A1 28-01-2005
FR 2828450	A	14-02-2003	FR 2828450 A1 14-02-2003
			EP 1414666 A1 06-05-2004
			WO 03013897 A1 20-02-2003
			JP 2004537457 T 16-12-2004
DE 19838970	A1	02-03-2000	NONE
DE 19802217	A1	22-04-1999	DE 59806886 D1 13-02-2003
			WO 9920921 A1 29-04-1999
			EP 1023546 A1 02-08-2000
			JP 2001521098 T 06-11-2001
			US 2003040862 A1 27-02-2003
			US 6416441 B1 09-07-2002
EP 1342607	A	10-09-2003	JP 2003262240 A 19-09-2003
			EP 1342607 A2 10-09-2003
			US 2003171186 A1 11-09-2003
US 2001013701	A1	16-08-2001	JP 2001227373 A 24-08-2001
EP 0132753	A	13-02-1985	US 4516517 A 14-05-1985
			CA 1215593 A1 23-12-1986
			DE 3461906 D1 12-02-1987
			EP 0132753 A1 13-02-1985
			JP 4064918 B 16-10-1992
			JP 60047791 A 15-03-1985
			NO 842979 A ,B, 22-01-1985
GB 2325059	A	11-11-1998	GB 2325060 A ,B 11-11-1998

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internat      s Aktenzeichen  
PCT/EP2004/013482

**A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES**  
IPK 7      B60K41/00      F02D41/02      F02D11/10

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

**B. RECHERCHIERTE GEBIETE**

Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole )  
IPK 7      B60K      F02D

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal, WPI Data, PAJ

**C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN**

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
X	DE 43 28 893 A1 (HITACHI, LTD., TOKIO/TOKYO, JP) 10. März 1994 (1994-03-10) Seite 4, Zeile 24 – Seite 4, Zeile 47 Ansprüche 1,2,6,11,21; Abbildungen 16,17,23,54,55 Seite 5, Zeile 1 – Seite 5, Zeile 10 -----	1-3,8, 16,18
X	US 6 416 441 B1 (ECKERT ALFRED ET AL) 9. Juli 2002 (2002-07-09) Ansprüche 9,27,29,30 -----	1,18
E	FR 2 858 032 A (DELPHI TECHNOLOGIES INCORPORATED) 28. Januar 2005 (2005-01-28) Seite 16, Zeile 9 – Seite 16, Zeile 22 Seite 17, Zeile 34 – Seite 18, Zeile 4 Anspruch 1; Abbildungen 1,5,8 ----- -/--	1,18

☒ Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

☒ Siehe Anhang Patentfamilie

\* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

- \*A\* Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist
- \*E\* älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist
- \*L\* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)
- \*O\* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht
- \*P\* Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

\*T\* Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

\*X\* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

\*Y\* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

\*G\* Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

30. März 2005

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

07/04/2005

Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde  
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Kyriakides, L

## C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie°	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	FR 2 828 450 A (RENAULT) 14. Februar 2003 (2003-02-14) Zusammenfassung; Ansprüche 1,3,17 -----	1,18
A	DE 198 38 970 A1 (BAYERISCHE MOTOREN WERKE AG) 2. März 2000 (2000-03-02) Anspruch 1 -----	1,18
A	DE 198 02 217 A1 (ITT MANUFACTURING ENTERPRISES, INC., WILMINGTON, DEL., US) 22. April 1999 (1999-04-22) Zusammenfassung; Ansprüche 1,9,27,29,30 -----	1-18
A	EP 1 342 607 A (HITACHI, LTD) 10. September 2003 (2003-09-10) Zusammenfassung -----	1-18
A	US 2001/013701 A1 (ONOHAMA TAIICHI ET AL) 16. August 2001 (2001-08-16) Zusammenfassung -----	1-18
A	EP 0 132 753 A (SHELL OIL COMPANY) 13. Februar 1985 (1985-02-13) Zusammenfassung -----	1-18
A	GB 2 325 059 A (* ROVER GROUP LIMITED) 11. November 1998 (1998-11-11) Zusammenfassung -----	1-18

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internatic

Aktenzeichen

PCT/EP2004/013482

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
DE 4328893	A1	10-03-1994	JP 6074320 A 15-03-1994
		US 5925087 A 20-07-1999	
		JP 3548692 B2 28-07-2004	
		JP 11325227 A 26-11-1999	
		JP 3126525 B2 22-01-2001	
		JP 6147304 A 27-05-1994	
		JP 2004108589 A 08-04-2004	
US 6416441	B1	09-07-2002	DE 19802217 A1 22-04-1999
			DE 59806886 D1 13-02-2003
			WO 9920921 A1 29-04-1999
			EP 1023546 A1 02-08-2000
			JP 2001521098 T 06-11-2001
			US 2003040862 A1 27-02-2003
FR 2858032	A	28-01-2005	FR 2858032 A1 28-01-2005
FR 2828450	A	14-02-2003	FR 2828450 A1 14-02-2003
			EP 1414666 A1 06-05-2004
			WO 03013897 A1 20-02-2003
			JP 2004537457 T 16-12-2004
DE 19838970	A1	02-03-2000	KEINE
DE 19802217	A1	22-04-1999	DE 59806886 D1 13-02-2003
			WO 9920921 A1 29-04-1999
			EP 1023546 A1 02-08-2000
			JP 2001521098 T 06-11-2001
			US 2003040862 A1 27-02-2003
			US 6416441 B1 09-07-2002
EP 1342607	A	10-09-2003	JP 2003262240 A 19-09-2003
			EP 1342607 A2 10-09-2003
			US 2003171186 A1 11-09-2003
US 2001013701	A1	16-08-2001	JP 2001227373 A 24-08-2001
EP 0132753	A	13-02-1985	US 4516517 A 14-05-1985
			CA 1215593 A1 23-12-1986
			DE 3461906 D1 12-02-1987
			EP 0132753 A1 13-02-1985
			JP 4064918 B 16-10-1992
			JP 60047791 A 15-03-1985
			NO 842979 A , B, 22-01-1985
GB 2325059	A	11-11-1998	GB 2325060 A , B 11-11-1998